PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number:

2000-088378

(43) Date of publication of application: 31.03.2000

(51)Int.Cl.

F25B 9/00

(21)Application number: 10-270291 (71)Applicant: IDOTAL TSUSHIN SENTAN

GIJUTSU KENKYUSHO:KK

(22)Date of filing:

24.09.1998

(72)Inventor: HAGIWARA YASUMASA

ITO MASAATSU YAZAKI TAICHI TOMINAGA AKIRA

(30)Priority

Priority number: 10204011

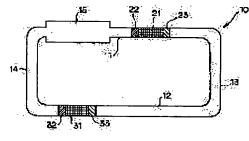
Priority date: 17.07.1998

Priority country: JP

(54) LOOP TUBE AIR PIPE ACOUSTIC WAVE REFRIGERATOR

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a self-excited oscillator for generating a standing wave having a large pressure vibration and a traveling wave for substantially refrigerating a refrigerator and a loop tube air pipe acoustic wave refrigerator using the waves.



SOLUTION: The loop tube air pipe acoustic wave refrigerator inserts a stack 21 sandwiched between a high temperature side heat exchanger 22 and a low temperature side heat exchanger 23 into piping 10 for sealing gas, arranges a cold heat storage unit 31 together with a high temperature side heat exchanger 32 and a low temperature side heat exchanger 33 at asymmetrical positions with the stack to form a circuit, propagates a standing wave and a traveling wave generated in a self-excited manner from the sealed gas in the stack via the piping, simultaneously cool stores

and refrigerates the unit 31 and smoothly radiates. Accordingly, since a pressure change of working gas can be brought out without using a compressor or the like, the loop tube air pipe acoustic wave refrigeration by a thermoacoustic operation needing no maintenance can be provided.

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-88378 (P2000-88378A)

(43)公開日 平成12年3月31日(2000.3.31)

(51) Int.Cl.7

酸別記号

FΙ

テーマコート*(参考)

F 2 5 B 9/00

3 1 1

F 2 5 B 9/00 Z

311

審査請求有 請求項の数8 OL (全8頁)

(21)出願番号

特願平10-270291

(22)出願日

平成10年9月24日(1998, 9, 24)

(31)優先権主張番号 特願平10-204011

(32)優先日

平成10年7月17日(1998.7.17)

(33)優先権主張国

日本(JP)

(71)出顧人 595000793

株式会社移動体通信先端技術研究所

愛知県日進市米野木町南山500番地1

(72)発明者 萩原 康正

爱知県日進市米野木町南山500番地1 株

式会社移動体通信先端技術研究所内

(72)発明者 伊東 正篤

愛知県日進市米野木町南山500番地1 株

式会社移動体通信先端技術研究所内

(72)発明者 矢崎 太一

愛知県岡崎市竜美南2-3-1

(74)代理人 100072604

弁理士 有我 軍一郎

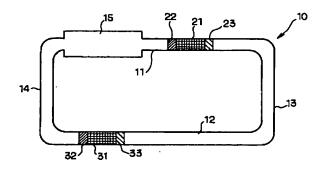
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 ループ管気柱音響波動冷凍機

(57)【要約】

【課題】 冷凍機の冷凍が実質的に可能な、圧力振動の 大きな定在波及び進行波を発生せしめ得る自励的発振装 置とこれらの波を利用したループ管気柱音響波動冷凍機 を開発すること。

【解決手段】 気体を封入した配管10に、髙温側熱交 換器22及び低温側熱交換器23に挟まれたスタック2 1を挿入し、更にスタックと非対称の位置に蓄冷器31 を髙温側熱交換器32及び低温側熱交換器33と共に配 置して回路を形成し、スタックにおいて封入気体から自 励的に発生する定在波及び進行波を配管を通じて伝播せ しめて、蓄冷器31を蓄冷・冷凍すると同時に、円滑な 放熱を行う装置である。従って、圧縮機等を用いること なく、作業ガスの圧力変動を生じさせ得るので、メンテ ナンスが不要な熱音響作用によるループ管気柱波動冷凍 を提供できる。



20

【特許請求の範囲】

【請求項1】一の高温側熱源及び一の低温側熱源に挟まれたスタックと、他の高温側熱源及び他の低温側熱源に挟まれた蓄冷器と、一対の直線管部及び該直線管部の両端を相互に連結する一対の連結管部を有する配管と、により形成される回路に気体を封入し、前記スタックにおいて前記封入気体に定在波及び進行波を自励的に発生させて前記蓄冷器を冷却せしめてなるループ管気柱音響波動冷凍機。

1

【請求項2】一対の直線管部及び該直線管部の両端を相互に連結する一対の連結管部を有する配管において、該連結管が直線部分を有する形状からなる請求項1 に記載のルーブ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項3】一対の直線管部及び該直線管部の両端を相互に連結する一対の連結管部を有する配管において、スタックと蓄冷器との間の配管の一部が他の部分に較べてその内径を大きくなしたことを特徴とする請求項1に記載のループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項4】直線管部の一端と連結管部の一端とを連結したときのそれぞれの中心軸の交点を回路の始点とし、回路全長を1.00とするとき、スタックの中心が回路全長の0.28±0.05 の位置となるように該スタックを配することを特徴とするループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項5】回路全長を1.00とするとき、回路に沿った 封入気体の圧力変動が、スタックの近傍に第1のピーク があり、更に回路全長の約1/2 (回路全長の約0. 50)進んだ位置に第2のピークがある場合に、請求項 1に記載の蓄冷器の中心が該第2ピークを過ぎた位置と なるように該蓄冷器を設けることを特徴とするループ管 気柱音響波動冷凍機。

【請求項6】回路に封入する気体が、窒素、ヘリウム、アルゴン、ヘリウムとアルゴンとの混合物、又は加圧空気から選ばれた気体である請求項1乃至5のいずれかであるルーブ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項7】スタックの材質がセラミックス、焼結金属、金網、金属製不織布の少なくとも1種からなり、そのωτが0.2~20の範囲と成るように構成されたことを特徴とするルーブ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項8】高温側熱源と低温側熱源とに基づく熱エネルギーを、回路に封入された気体の圧力振動に変換するスタックによって、自励的に、前記回路の回路長に応じた周波数からなる定在波及び進行波を含む圧力振動(共鳴)を発生せしめ得る定在波及び進行波発生装置を、要すれば蓄冷器と共に、備えてなるループ管気柱音響波動冷凍機。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、所定の気体(作業ガス)を充填した配管の回路内部ループで熱音響効果に 50

より、配管を含む熱音響冷凍回路に共鳴(圧力振動)を もたらし、発生した進行波等を利用して回路に設けた蓄 冷器を冷却せしめるループ管気柱音響波動冷凍機に関す る。

[0002]

【従来の技術】熱の影響により音響が生じ得ることは、例えばガラス吹き工により熱い球状ガラスを冷たいステムの先端に取り付けた際に音がでる現象として古くから知られており、これは「Soundhauss tube」と呼ばれる丸底フラスコ状のガラス容器の底部に熱を加えると熱音響効果によりそのガラス管から音が発せられることで確認され、また、そのガラス管の内部に多孔又は多層状の狭い空間を形成するスタックを挿入することにより、上記の熱駆動による音響効果が高まることが確認されている。

【0003】一方、とのような熱音響効果を利用して、容器の外部から与えた熱によって、容器内に予め充填された作業ガスに圧力振動(熱音響仕事)を生じさせ、との熱音響仕事を熱に転化させて冷却作用をなすようにしたビヤクーラー等の熱音響冷凍機も知られている(G.W. Swift "Thermoacoustic engines" 1988 Acoustical Society of America 第1147頁、FIG.3)。

【0004】ビヤクーラーは、一端が開口し他端が閉止された共鳴管の一端側に球状部を設ける一方、その共鳴管の途中に、それぞれスタックとその両側に位置する高温側及び低温側の熱交換器とからなる原動機及びヒートボンプを設け、その原動機によって共鳴管の共鳴周波数において内部の作動ガスに圧力振動(定在波)を自己励起(自励)させ、更に、その圧力振動を前記原動機とは30逆向きに働くヒートボンプに与えてその低温側熱交換器によって冷却作用をなすようになっている。

【0005】また、セパレー(Ceperley)は、スターリ ングエンジンにそのピストンをなくすべく熱音響発生手 段を設けるようにした進行波発生型の熱音響冷凍機を提 案している。この冷凍機はループ状の配管の途中でその 配管を対称に二分する中央位置に、スタックとその両側 に位置する髙温側及び低温側の熱交換器とからなる圧力 振動発生手段としての原動機と、蓄冷器(再生式熱交換 器)とその両側に位置する高温側及び低温側の熱交換器 40 とを有し前記原動機とは逆向きに働くヒートポンプとを 設け、前記原動機に髙温の熱エネルギー供給を行いなが ら、前記ヒートポンプにより低温側から高温側熱交換器 へと熱を汲み上げ、冷却作用を行わせることができる。 【0006】しかしながら、前述のCeperleyの提案を具 現化する試みが成功したとの報告はない。加えて、この ような進行波進波発生装置については理論的にも実際的 にも発振しない旨の報告がアチレー (Atchley) により なされおり (Third Joint Meeting, ASA and ASJ Dec, 1996 Honolulu, HI)、発振させることは不可能である との認識が学会においても広まりつつあった。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】上述のような熱音響効 果を利用した冷凍機は、例えばAtchlev等は円型又はそ れに類する配管回路中の対称中心の位置に高温、低温の 熱源を有する熱交換器ではさまれたスタックを挿入して いたが、何れにおいても冷凍に強く寄与し得るような進 行波を発生(発振)することができなかった。そのた め、一般には、作動ガスの圧力を変動させるための手段 として圧縮機が用いられているのが現状である。

【0008】しかしながら、ピストン式の圧縮機を用い 10 た冷凍機では、可動部に対し定期的な部品交換等のメン テナンス作業が不可欠であり、冷凍機を長時間連続運転 することができない。

【0009】これに対し、熱音響効果による圧力振動発 生手段は、機械的な圧縮機や電磁弁等を用いることな く、作業ガスに正弦波状の圧力振動を発生させることが でき、耐久性やコンパクト化といった面で有利である。 ところが、現実には発振した例が未だになく、どのよう にして発振可能な装置を創作するかが最大の課題であっ た。本発明は、上記従来の課題を解決すべくなされたも ので、バルス管冷凍機等の冷凍に強く寄与する定在波及 び進行波を発生することのできる、熱音響効果を利用で き、メンテナンスが実質的に不要な、耐久性に優れた波 動冷凍機を提供するものである。

[0010]

【課題を解決するための手段】本発明は、髙温側熱源と 低温側熱源とに基づく熱エネルギーを、回路に封入され た気体の圧力振動に変換するスタックによって、自励的 に、前記回路の回路長に応じた周波数からなる定在波及 び進行波を含む圧力振動(共鳴)を発生せしめ得る定在 30 波及び進行波の発生装置を蓄冷器と共に備えてなるルー ブ管気柱音響波動冷凍機である。従来技術の原動機やヒ ートポンプでは、冷凍作用に強く寄与できる定在波や進 行波を発生させられなかったのであるが、本発明では、 ①スタックにおける自己励起発振の条件を発見し、これ を応用したこと、

◎スタックと蓄冷器とを非対称的に配置し、しかも配管 において直線管部と連結管部とを設けて、封入気体の流 れが直進及びほぼ直角に旋回する状態を造り、定在波及 び進行波を発生し易く為したこと、

③プライムムーバー (原動機)を非等温的に動作させる とと、

によって、初めて実用性のあるループ管気柱音響波動冷 凍機の開発に成功したものである。

【0011】以下に、個々の請求項について説明する と、まず、請求項1に係わる発明は、気体(作業ガス) を封入した配管に、高温側熱源及び低温側熱源に挟まれ たスタックからなる定在波及び進行波の発生手段と、他 の高温側熱源及び低温側熱源に挟まれた蓄冷手段と、を

蓄冷手段とは所定の位置に、前記配管を介して接続され て作業ガスの回路を形成しており、スタック両端部に置 かれた所定の温度差を生じせしめる熱源に基づき、作業 ガスに与えられた熱エネルギーがスタックによって圧力 に変換され、変動する圧力から自励的振動が生じる。振 動(発振)は回路長に応じた周波数からなる定在波及び 進行波を含む。発生した進行波は、一の髙温側熱源から 回路中に進行し、他の高温側熱源を経て蓄冷器に到り、 充分な冷凍作用を持つ進行波として音響波動冷凍機能を もたらす。次に、請求項2の発明は、一対の直線管部及 び該直線管部の両端を相互に連結する一対の連結管部を 有する配管において、該連結管を直線状の管部分を有す る形状とすることにより、スタックに定在波が生じ易い ように、配管の形状を特定したものである。安定した、 冷凍に寄与する進行波を発生せしめるには、定在波の存 在も不可欠であり、直線管部分と直線状の連結管部分と が直交する配管形状が音響波動冷凍機能に殊に有用であ る。また、請求項3の発明は、一対の直線管部及び該直 線管部の両端を相互に連結する一対の連結管部を有する 配管において、スタックと蓄冷器との間を繋ぐ配管の一 部が他の部分に較べてその内径が大きいことを特徴とす るものであって、このように、同一管路長のとき、径の 太い部分を設けると、発振周波数を低くすることができ る。このため冷凍に最適な発振周波数をより短い管路長 で実現できる。管路長は、占有体積を支配する大きな要 素であり、管路長の低減は奔発明冷凍機の小型化に強く 寄与する。

【0012】更に、請求項4に記載の発明は、直線管部 の一端と連結管部の一端とを連結したときのそれぞれの 中心軸の交点を回路の始点とし、回路全長を1.00とする とき、スタックの中心が回路全長の回路全長の0.28 ±0.05 の位置となるようにスタックを配置する。 この条件と、スタックにおける髙温側熱源及び低温側熱 源のそれぞれの温度が適切であるとき、初めて効率のよ い自励振動が生じる。加えて、請求項5の発明は、回路 全長を1.00とするとき、回路に沿った封入気体の圧力変 動が、スタックの近傍に第1のピークがあり、更に回路 全長の1/2 (回路全長の0.50) 進んだ位置に第2 のピークがある場合に、請求項1に記載の蓄冷器の中心 位置を該第2ピークを過ぎた付近に設けることを特徴と するものであって、この条件を満たすとき、蓄冷器の配 置が最適となり、冷却効率が一層髙められる。

【0013】好ましい条件を示す請求項6の発明は、回 路に封入する気体が、窒素、ヘリウム、アルゴン、ヘリ ウムとアルゴンとの混合物、又は空気を用いるものであ り、その結果、冷凍機能が一層高められる。

【0014】請求項7に記載の発明は、スタックを形成 する通気性多孔質物体或いは積層体の材質はセラミック ス、焼結金属、金網、金属製不織布の少なくとも1種 主たる構成とする音響波動冷凍機であって、スタックと 50 を、単独又は組み合せて、集積・積層して用いて、その ωτが0.2~20の範囲と成るように構成されたことを特徴とする。

【0015】請求項8に記載の発明は、高温側熱源と低温側熱源とに基づく熱エネルギーを、回路に封入された気体の圧力振動に変換するスタックによって、非等温的に、自励的に、前記回路の回路長に応じた周波数からなる定在波及び進行波を含む圧力振動(共鳴)を発生せしめ得る進行波発生装置に関し、この発振装置を要すれば蓄冷器と共に備えることを特徴とする。

[0016]

【発明の実施の形態】以下、本発明の好ましい実施の形態について添付図面を参照しつつ説明する。

【0017】図1は、本発明に係るループ管気柱音響波 動冷凍機の一実施形態を示す図である。図1において、 10は配管を含む回路を示し、回路には所定の作業ガス として窒素等の不活性ガス(気体)が封入されている。 この作業ガスは常圧でも動作するが、例えば絶対圧0. 1~1.0MPa程度の加圧状態である。作業ガスは窒 素、ヘリウム、アルゴン、ヘリウムとアルゴンとの混合 物等が使用でき、特に、ヘリウムとアルゴンとを約1: 1~約3:1の容積比率で混合したものが冷凍効率を高 めることができる。また、作業ガスによる進行波発生装 置はピストンやバルブのような摩耗をもたらす部材の必 要がないので、メンテナンスが実質的に不要なエンジン を形成する利点がある。配管に使用できる材料として は、例えばステンレス鋼からなる円形断面のもので、そ の配管全体の長手方向に延在する互いに平行な一対の長 さLaの直線管部11、12と、これら直線管部11、 12の両端部に連結する略平行な一対の長さLbの連結 管部13、14と、を有している。更に、直線管部15 の部分は、管径を太く構成している。この結果、後述す るように、封入気体が自己励起により振動するとき、そ の周波数が(管径が一様のときに較べて)低くなる。低 い周波数の発振の方が本発明の音響波動冷凍機では熱エ ネルギー的に有利である。

【0018】そして、一方の直線管部11の所定領域には、作業ガスに圧力変動を生じさせる原動機としての圧力振動発生手段が設けられている。この圧力振動発生手段は、直線管部11の軸線と平行で配管10内の通路11より狭い複数の平行通路を形成する所定長さのスタック21と、そのスタック21の図中左側に隣接して設けられた高温側熱交換器22と、スタック21の図中右側に隣接して設けられた低温側熱交換器23と、を有している。配管10は全体として略長方形に形成されており、配管10及びスタック21は所定の対象中心(La/2の位置で直線管部11、12と直交する面に相当する)に対して対称な非円形の回路を形成している。これに対し、スタック21の配設位置は、例えば長さLaの直線管部11において低温側の管部長さが一端から略La/4~約La/3となり、高温側の管部長さが他端か

ら(3/4)·La~(2/3)·Laとなるよう片側 に寄せた位置である。すなわち、スタック21は、配管 10及びスタック21を含む作業ガスの回路(以下、単 に回路という) の対象中心に対し片寄せて配置されてい る。なお、前記直線管部11の一端、他端とは、直線管 部11の中心軸線と連結管部13、14の中心軸線との 交点である。スタック21は、例えば多数の平行な平行 通路を有するハニカム構造のセラミックからなるもの、 多数枚のステンレス鋼メッシュ薄板が微小間隔(数百μ m程度)で配置されたもの、ステンレス鋼繊維を集合し た不織布、あるいは、焼結金属等をケース内に充填して 製作した狭い複数の通路を有するものであり、熱交換器 22、23によってスタック21にその内壁面に沿う一 定の温度勾配を生じさせるようになっている。髙温側熱 交換器は、多数枚の薄肉金属板が微小間隔で配設された ものであり、周囲を図示しないヒータ等で髙温、例えば 580° Kに保っている。また、常温熱交換器である低

温側熱交換器も、例えば多数枚の薄肉金属板が微小間隔

で配置されたもの、あるいはスタックと類似する構造の

ものであって、その周囲を常温冷却水等で冷却して、例

えば室温付近の290°Kに保つものである。前記髙温

側熱交換器及びヒータは本発明にいう髙温側熱源を構成

しており、低温側熱交換器及び常温冷却水等は低温側熱

源を構成している。なお、熱交換器22,23の外壁

は、例えば銅合金からなる。

【0019】直線管部12には蓄冷器31が設けられて いて、この蓄冷器は熱容量の大きい蓄冷材からなる。蓄 冷材としては、例えば、ステンレス鋼、銅、鉛等を用い てメッシュ状、球状、板状、板を丸めた形状、エッチン グ処理された板等多様な物が利用できる。図1におい て、蓄冷器は、一対のうち他方の直線管部12に設けた 所定の蓄冷領域に直線管部12の軸線と平行で、かつ、 配管12内の通路より狭い複数のガス通路を形成する所 定長さのものである。との蓄冷器に対し進行波の進行方 向下流側には、高温側熱交換器32が隣接して設けられ ており、蓄冷器に対し前記進行波の進行方向上流側は低 温側熱交換器33が隣接して設けられている。これら蓄 冷器31及び熱交換器32、33のうち、蓄冷器はスタ ック21からの進行波が伝播され、髙温側熱交換器32 40 から内部に進入してきたとき、低温端側から髙温端側へ の熱移送、すなわち、低温側熱交換器33による熱の汲 み上げと高温側熱交換器32による熱の放出作用とを助 長するヒートポンプ30を構成している。

【0020】 CCで、圧力振動発生手段であるスタック 21の発振条件について説明する。スタックは細い繊維を金網に編組した例で示すことが出来る多孔質積層体等からなり、作業ガスが流れる際の平行通路の流路半径を r (数百〜数十μm)、作動ガスの角周波数をω、スタック高温側熱交換温度をTh、スタック低温側熱交換温 50 度をTc、温度拡散係数をα、温度緩和時間をτ (= r

在波及び進行波が生じる。この定在波及び進行波の圧力変動により蓄冷器に優れた蓄冷効果をもたらす。言い換

えると、圧縮機等を用いることなく、作業ガスに冷凍サイクルに必要な圧力変動を生じさせることができ、コン

パクトな装置で、冷凍を行うことができる。

【0022】ととで、本発明のループ管気柱音響波動冷 凍機の好ましい要件について補説する。本発明装置で は、スタック21を配設する所定領域が一方の直線管部 11の軸線方向中央位置から外れた位置(片寄せ位置) にあり、無端の管路10をその長手方向両側に対称に区 分する対称中心の片側に位置させていることから、圧力 振動発生手段によって冷凍に強く寄与し得るような進行 波を発生させることができると推測される。このスタッ クの好ましい位置は、図1の配管の場合、直線管12と 連結管13とにおいて、両者の連結部の中心位置(それ ぞれの軸の交点)を始点とするとき回路全長(全長を 1.00とする)の約0.28の位置に存在する。とこ ろで、蓄冷器とスタックとの相対位置関係についても従 来技術では明らかにされていない。もっとも、従来技術 では自励的な発振が起きたことがなく、発振条件が不明 であることは当然である。図4に示したように、蓄冷器 とスタックとの相対間な最適位置を実験的に決めること ができる。回路内に極めて小型の圧力センサ(測定器) 42等を配し、作業ガスの圧力の変動を通して、進行波 の伝搬速度、蓄冷器とスタックとの距離(ある位置を起 点にXn=0とし、反時計廻りに進めて回路全長をXn = 1 とする)を変数として、回路における最適位置を 探求した。回路Xnに沿った封入気体の圧力変動が、ス タックの近傍に第1のピークがあり、更に回路全長の約 1/2 (回路全長の約0.50)進んだ位置に第2の ピークがある図4の場合に、蓄冷器の中心がこの第2ピ ークを過ぎた位置となるように蓄冷器を設けるとよい。 言い換えると、蓄冷器とスタックとの間隔は、0.55 ±0.10程度となるように距離を措くとき、エネルギ 的に蓄冷効果が最大となる。この理由は、定在波による 熱のポンピングは圧力振幅の大きくなる方向に向かい、 進行波は進行波の進む方向と逆に成る。粘性損失は圧力 振幅が最大となる位置で最小となるので、両者の効果の

【0023】本発明では、圧縮機等を用いることなくヒートポンプによる冷却作用をなすことができ、しかも、配管を全体として立体的に構成することが可能であることは云うまでもなく、全体をコンパクトにしながら十分な配管長さを確保することができ、回路が長い程、発生する振動の周波数が低く、冷凍作用が高められる利点がある。

和が最大となる第2の圧力振幅のピークを少し過ぎたあ

40 たりに蓄冷器を配置するのが最適となるためである。

[0024]

【実施例】図1に示した一実施形態と同様な構成の配管 50 について、配管10の直線管部11、12の長さLaを

2/2 α) として、実験結果に基づき、振動発生の条件 を熱交換の程度を示す無次元量ωτと温度比Th/Tc でまとめると、図3に示すような進行波についての曲線 が得られる。図2は、図3の定在波等の観測に供した圧 力振動発生手段(スタック)又は共鳴器の概略図であ る。共鳴器として使用する場合は回路10の中に仕切板 19を設けて両端が閉止された配管の状態からなり、共 鳴器はスタック21と高温側熱源22と低温側熱源23 とを備えている。また圧力振動発生手段として用いる場 合は、図1の場合と同様に、回路には仕切板が不要であ る。圧力振動発生手段でも共鳴器でも、いずれの場合で も気体を封入し、それぞれ髙温側熱源と低温側熱源とを 所定の温度に保つとき、図3に示す特定の条件を満たせ ば、スタックに自励的な発振が起こる。スタックにより 発振が起とるとき、共鳴器では、仕切板の位置を波動の 節とする定在波が主として発生し、回路全長を例えば、 半波長、全波長、2波長……とする振動が生じている。 これに対し、仕切板のない場合は定在波が先ず発生し、 これが増幅されて進行波の発生を促すようである。図3 は、上述の共鳴器の実験結果である定在波のωτと温度 20 比Th/Tcを示すスタビリティー曲線も併記してい る。なお、これらの定在波及び進行波の観測は、図2に 示されているように光源43と超小型のレーザー光線を 用いたドップラー速度計(LDV)とを配管の一部を透 明なガラス管41に置き換えて実施し、更に圧力計等を 回路中に配置して10~100マイクロ秒(μs)単位 の計測を行った結果に基づくものである。図3から明ら かなように、進行波はωτ=1~2近傍において最も少 ない温度比(少ない入力)で発振する。また、ωτ= 0.2~20の範囲内にある場合と範囲外の場合では、 範囲内にある方が少ない温度比で発振する。さらに極端 にωτを大きく(例えば1000以上)したり、極端に 小さく(0.001以下)した場合には、有効な進行波 を得ることができない。また、定在波は進行波に比べて 極小となるωτ値がやや大きく(3~4)、温度比Th /T cの極小値も高いことが判明した。この安定した定 在波及び進行波を発生せしめる条件は、図3に示したと おりであって、本発明者等により初めて明らかにできた ものである。図1の本発明のループ管気柱からなる音響 波動冷凍機に関する説明を再び行う。

【0021】図面のような構成において、高温側熱交換器22を介してスタック21の高温側に高温の熱が供給されるとともに、スタック21の低温側から低温側熱交換器23を介して熱の放出がなされるとき、スタックの両端に所定の大きな温度差(Th-Tc)が生じて、スタックの各通路壁に所定の温度勾配が生じる。そして、これに起因して、スタック内部の狭い平行通路内に入っている作業ガスが、作業ガスの圧力と配管10の長さとに応じた発振周波数で発振する。そして、スタック21では熱音響効果で熱が振動のエネルギーに変換され、定

1190mmとし、配管の連結管部13、14の長さL bを275mmとしたものであって、配管の内径を4 5 mm、及び配管の肉厚を0.5 mmとした。直線 管部11、12と連結管部13、14との間のコーナー 部の曲率半径Rを50mmとなるように接続した。ま た、スタック21の長さを40mmとし、スタックの径 寸法を40mmとしたものであって、その際に使用した スタックのセルサイズは#1500(1500個/i n')である。高温側熱交換器22は直径1mmのシース 値)のものであり、低温側熱交換器23は長さ10mm の鋼板からなるフィンを21枚収束して径37mmに構 成したものである。蓄冷器31は、長さ80mmで、径 40mmのものであって、ステンレス鋼製のメッシュを 組み合わせて充填使用した。蓄冷器に接する熱交換器3 2・33は髙温・低温側共に、スタックの低温側熱交換 器と同様なフィン型で、ワイヤーカットで加工した長さ 軸方向15mm、フィン厚さ1mm、間隙0.5mm、 内径37.5mmのものである。封入ガスは窒素、空気 等を使用したが、ヘリウムとアルゴンとの混合気体(0.25MPa)が冷却機の用途には最適であった。な お、図1の定常的運転ではシースヒータに200 W以下 の電力を供し、蓄冷器の温度を室温 (28℃)からマ イナス24℃(249K)まで降下せしめることができ た。

【0025】別に、図2の回路の薄い仕切板19を挿入 した共鳴器について説明する。

【0026】作業ガスとして、封入圧力0. 1MPaの 空気を充填し、スタック両側の 熱交換器の低温側にお ける冷却温度Tcら290K(水冷)とし、高温側にお 30 10 ける加熱温度Thを350Kから約880Kまで変化さ せて、熱エネルギーの供給・放出を行って、図3のスタ ビリティー曲線を実験的に得ている。Tcが臨界温度 (しきい値)を超えると、自励発振が起こることが観察 された。

【0027】なお、 図2の回路は長さ40mmのスタ ックを有し、内径20.1mm、全周2.58m(但し ガラス管部分41は内径が18.5mm)のものであ る。発生した定在波の周波数は268Hzであった。仕 切板を除いて図3に示した進行波に関するスタビリティ 曲線を得た。

[0028]

【発明の効果】本発明に係るループ管気柱音響波動冷凍 機は、配管、スタック及び蓄冷器を非対称的に配置する

と共に、封入ガスの流れを直線管の旋回によって、定在 波及び進行波を発生し易く設計しているので、本発明の 装置によれば、圧縮機等を用いることなく、作業ガスの 圧力変動を生じさせることができ、コンパクトで耐久性 に優れた音響波動冷凍機を提供することができる。さら に、本発明に係るループ管気柱音響波動冷凍機は、圧力 振動発生手段によって冷凍に強く寄与する定在波及び進 行波を発生させているので、ヒートポンプによる効率の 良い蓄冷・冷凍と熱の放出とを行うことができる。ま ヒータであって、全長1000mm、 30Ω (電気抵抗 10 た、配管の径を部分的に太くすれば、或いは配管長を大 幅に拡大できれば、発振周波数を低くすることが可能と なり、熱効率の良い波動冷凍機を得ることができる。 [0029]

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の一実施例であって、スタックと蓄冷 器と配管で構成されたループ管気柱音響波動冷凍機の概 略図である。

【図2】 スタックにおいて発生する定在波を測定する ための共鳴器の概略図である。閉止機能を持つ仕切板を 20 外すと、進行波も発生する。

【図3】 定在波(●)及び進行波()におけるωτと Th/Tcとの関係を示すスタビリティ曲線である。上 に凹の曲線の上側が発振領域であって、曲線の下方は発 振の起こらない領域である。

【図4】 進行波及び定材波の併存する場合における 回路位置と圧力変化挙動とを示す位置と圧力変動とのグ ラフである。 蓄冷器の最適位置 R は図中矢印(↓)で 示している。

【符号の説明】

配管(配管の回路)

11, 12 直線管部

13, 14 連結管部

1 5 連結管の太径部分

19 仕切板

2 1 スタック

22 髙温側熱交換器

23 低温側熱交換器

3 1 蓄冷器

3 2 高温側熱交換器

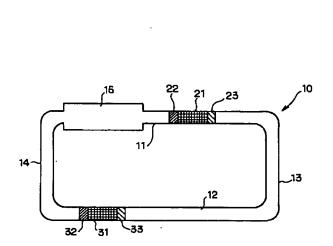
33 低温側熱交換器

4 1 ガラス管

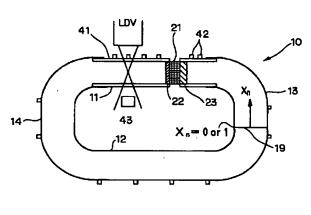
42 圧力測定器

43 光源

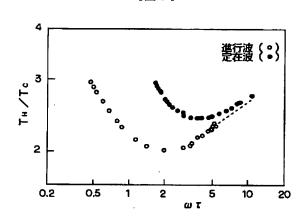
【図1】



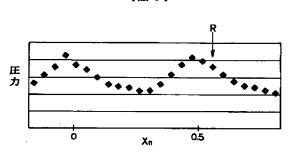




【図3】



【図4】



【手続補正書】

【提出日】平成11年8月30日(1999.8.30)

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】特許請求の範囲

【補正方法】変更

【補正内容】

【特許請求の範囲】

【請求項1】一の髙温側熱源及び一の低温側熱源に挟まれたスタックと、

他の高温側熱源及び他の低温側熱源に挟まれた蓄冷器と、

- 一対の直線管部及び該直線管部の両端を相互に連結する
- 一対の連結管部を有する配管と、により形成される回路

に気体を封入し、

前記スタックにおいて前記封入気体に定在波及び進行波 を自励的に発生させて前記蓄冷器を冷却せしめてなるル ープ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項2】一対の直線管部及び該直線管部の両端を相互に連結する一対の連結管部を有する配管において、該連結管が直線部分を有する形状からなる請求項1に記載のループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項3】一対の直線管部及び該直線管部の両端を相互に連結する一対の連結管部を有する配管において、スタックと蓄冷器との間の配管の一部が他の部分に較べてその内径を大きくなしたことを特徴とする請求項1に記載のループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項4】直線管部の一端と連結管部の一端とを連結したときのそれぞれの中心軸の交点を回路の始点とし、回路全長を1.00とするとき、スタックの中心が回路全長の0.28±0.05 の位置となるように該スタックを配することを特徴とする請求項1に記載のループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項5】回路全長を1.00とするとき、回路に沿った封入気体の圧力変動が、スタックの近傍に第1のピークがあり、更に回路全長の約1/2 (回路全長の約0.50)進んだ位置に第2のピークがある場合に、薔冷器の中心が該第2ピークを過ぎた位置となるように該薔冷器を設けることを特徴とする請求項1に記載のループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項6】回路に封入する気体が、窒素、ヘリウム、アルゴン、ヘリウムとアルゴンとの混合物、又は加圧空気から選ばれた気体である請求項1乃至5のいずれかであるループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項7】スタックの材質がセラミックス、焼結金属、金網、金属製不織布の少なくとも1種からなり、そのωτが0.2~20の範囲と成るように構成されたことを特徴とする<u>請求項1に記載の</u>ループ管気柱音響波動冷凍機。

【請求項8】高温側熱源と低温側熱源とに基づく熱エネルギーを、回路に封入された気体の圧力振動に変換するスタックによって、自励的に、前記回路の回路長に応じた周波数からなる定在波及び進行波を含む圧力振動(共鳴)を発生せしめ得る定在波及び進行波発生装置を、要すれば蓄冷器と共に、備えてなる請求項1乃至7の何れにか記載のループ管気柱音響波動冷凍機。

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

*【補正対象項目名】0012

【補正方法】変更

【補正内容】

【0012】更に、請求項4に記載の発明は、請求項1 の発明において、直線管部の一端と連結管部の一端とを 連結したときのそれぞれの中心軸の交点を回路の始点と し、回路全長を1.00とするとき、スタックの中心が回路 全長の回路全長の0.28±0.05 の位置となるよ うにスタックを配置する。この条件と、スタックにおけ る髙温側熱源及び低温側熱源のそれぞれの温度が適切で あるとき、初めて効率のよい自励振動が生じる。加え て、請求項5の発明は、請求項1の発明において、回路 全長を1.00とするとき、回路に沿った封入気体の圧力変 動が、スタックの近傍に第1のピークがあり、更に回路 全長の1/2 (回路全長の0.50)進んだ位置に第 2のピークがある場合に、請求項1に記載の蓄冷器の中 心位置を該第2ピークを過ぎた付近に設けることを特徴 とするものであって、この条件を満たすとき、蓄冷器の 配置が最適となり、冷却効率が一層髙められる。

【手続補正3】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0014

【補正方法】変更

【補正内容】

【0014】請求項7に記載の発明は、<u>請求項1の発明</u> <u>において、</u>スタックを形成する通気性多孔質物体或いは 積層体の材質はセラミックス、焼結金属、金網、金属製 不織布の少なくとも1種を、単独又は組み合せて、集積 ・積層して用いて、そのωτが0.2~20の範囲と成 るように構成されたことを特徴とする。

【手続補正4】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0015

【補正方法】変更

【補正内容】

【0015】請求項8に記載の発明は、<u>請求項1乃至7</u> <u>の何れかに従属するものであって、</u>高温側熱源と低温側 熱源とに基づく熱エネルギーを、回路に封入された気体 の圧力振動に変換するスタックによって、非等温的に、 自励的に、前記回路の回路長に応じた周波数からなる定 在波及び進行波を含む圧力振動(共鳴)を発生せしめ得 る進行波発生装置に関し、この発振装置を要すれば蓄冷 器と共に備えることを特徴とする。

フロントページの続き

(72)発明者 富永 昭

茨城県土浦市乙戸南1丁目17番21号

*